



## **HYBRID CONSTRUCTION MACHINE**

Publication number: JP2003328397 (A)

**Publication date:** 

2003-11-19

Inventor(s):

RIYUU SHIYOUHEI; TAMURA MORIO; OCHIAI MASAMI; KASUYA HIROTSUGU

Applicant(s):

HITACHI CONSTRUCTION MACHINERY

Classification:

- international:

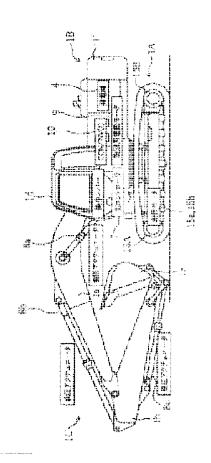
E02F9/20; E02F9/20; (IPC1-7): E02F9/20

- European:

**Application number:** JP20020132947 20020508 **Priority number(s):** JP20020132947 20020508

## Abstract of JP 2003328397 (A)

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a hybrid construction machine with a practically realizable structure, reducing the number of electric wiring connected in a center joint part provided between a swing structure and a traveling body.; SOLUTION: This hybrid construction machine has: the swing structure 1B including an engine 2, a power generator 4 driven by the engine 2, and a main controller 7 controlling at least the engine 2 and the power generator 4; the traveling body 1A turnably mounted with the swing structure 1B in an upper part, including crawler belts 16, right and left traveling electric motors 15a, 15b driving the crawler belts 16, a battery 13 chargeable from the power generator 4 and dischargeable to the motors 15a, 15b, and a sub controller 12 controlling at least the battery 13 in cooperation with the main controller 7; and a work device 1C elevatably provided in the swing structure 1B.; COPYRIGHT: (C)2004,JPO



Data supplied from the esp@cenet database — Worldwide

(12) (19) 日本国特許庁 (JP)

報(4) 4 캒 华 噩 么

特開2003-328397 (11) 特許出願公開番号

(P2003-328397A)

平成15年11月19日(2003,11,19) (43)公開日

裁別記号 ZHV 9/20

E02F (51) Int.Cl.7

9/20 E02F

7-77-1 (参考) ZHVZ 2D003

13 頁) ₩ oľ, 警査請求 未請求 請求項の数8

> **特職2002**—132947(P2002—132947) 平成14年5月8日(2002.5.8) (21)出職番号 (22)出版日

東京都文京区後楽二丁目5番1号 日立建模株式会社 000005522 (11)出額人

灰城県土浦市神立町650番地 日立建機株 五十 三 (72) 発明者

式会社士補工場内

茨城県土浦市神立町650番地 日立建機株 田村、野村村 (72) 発明者

式会社土浦工場内

100077816 (74)代理人

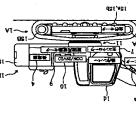
弁理士 春日 觀

最終買に続く

(54) 【発明の名称】 ハイブリッド建設機械

【課題】旋回体と走行体との間に設けるセンタージョイ ント部で接続すべき電気配線の本数を低減し、実際に実 **現可能な構成とすることができるハイブリッド建設機械** を提供する。

制御する主コントローラ7を有する旋回体1Bと、無限 軌道履帯16、この無限軌道履帯16を駆動する左右走 行用電動モータ15a, 15b、発電機4より充電可能 でかつ走行用鑑動モータ15a, 15bへ放電可能なバ 【解決手段】エンジン2、このエンジン2で駆動される 発電機4、及び、少なくともエンジン2と発電機4とを ッテリ13、及び、主コントローラ7と連携し少なくと し、上部に旋回体1Bを旋回可能に搭載した走行体1A と、旋回体1Bに俯仰動可能に設けた作業装置1Cとを もバッテリ13を制御するサブコントローラ12を有



[特許請求の範囲]

[請求項1] エンジン、このエンジンで駆動される発電 幾、及び、少なくとも前記エンジンと前記発電機とを制 卸する第1制御手段を有する旋回体と、

アクチュエータへ放電可能な蓄電手段、及び、前記第1 制御手段と連携し少なくとも前記蓄電手段を制御する第 2制御手段を有し、上部に前記旋回体を旋回可能に搭載 **を行手段、この走行手段を駆動する走行用電動アクチュ** エータ、前記発電機より充電可能でかつ前記走行用電動

前記旋回体に俯仰動可能に設けた作業装置とを備えたこ とを特徴とするハイブリッド建設機械。 【請求項2】エンジン、このエンジンで駆動される発電 少なくとも前記エンジンと前記発電機とを制御する第1 機、交直流変換機能を備えた第1電流変換手段、及び、 制御手段を有する旋回体と、

アクチュエータへ放電可能な蓄電手段、交直流変換機能 を備えた第2電流変換手段、及び、前記第1制御手段と 連携し少なくとも前記蓄電手段を制御する第2制御手段 を有し、上部に前記旋回体を旋回可能に搭載した走行体 走行手段、この走行手段を駆動する走行用電動アクチュ エータ、前記発電機より充電可能でかつ前記走行用電動

前記旋回体に俯仰動可能に設けた作業装置とを備えたこ とを特徴とするハイブリッド建設機械。

機能を備えた第1電流変換手段、及び、前記エンジンと 【請求項3】 エンジン、このエンジンで駆動される発電 機、前記エンジンで駆動される油圧ポンプ、交直流変換 前記発電機と前記油圧ポンプと前記第1電流変換手段と を制御する第1制御手段を有する旋回体と、

エータ、前記発電機より充電可能でかつ前記走行用電動 る第2制御手段を有し、上部に前記旋回体を旋回可能に 走行手段、この走行手段を駆動する走行用電動アクチュ アクチュエータへ放電可能な蓄電手段、交直流変換機能 を備えた第2電流変換手段、及び、前記第1制御手段と 連携し前記蓄電手段と前記第2電流変換手段とを制御す 搭載した走行体と、

前記旋回体に俯仰動可能に設けた作業装置とを備えたこ とを特徴とするハイブリッド建設機械。 【請求項4】請求項2又は3記載のハイブリッド建設機 成において、前記第1電流変換手段と前記第2電流変換 手段とを接続する電流線と、前配第1制御手段と前記第 2制御手段とを接続する信号線とを備えたことを特徴と するハイブリッド建設機械。

回転を許容しつつそれら旋回体側の部分と走行体側の部 分との電気的導通を確保可能な接続手段(ブラシ+リン 【請求項5】請求項4記載のハイブリッド建設機械にお いて、前記電流線及び前記信号線はそれぞれ、前記旋回 かつ、それら旋回体側の部分と走行体側の部分との相対 体側の部分と前記走行体側の部分とに分割されており、

特開2003-328397

3

**グ)を設けたことを特徴とするハイブリッド建設機械。** 

リッド建設機械において、前記旋回体を前記走行体に対 が応回させる旋回用電動アクチュエータを、前記発電機 【請求項6】請求項1乃至5のいずれかに記載のハイブ より給電可能に前記旋回体に設けたことを特徴とするハ イブリッド建設機械。

リッド建設機械において、前記旋回体を前記走行体に対 し旋回させる旋回用電動アクチュエータを、前記蓄電手 段より給電可能に前配走行体に設けたことを特徴とする 【請求項7】請求項1乃至5のいずれかに記載のハイブ ペイブリッド建設機械。 10

リッド建設機械において、前配第1制御手段及び前配第 ルデジタル信号に変換した形で信号授受を行うことを特 [請求項8] 請求項1乃至7のいずれかに記載のハイブ 2制御手段は、互いに、複数の制御信号を一列のシリア 徴とするハイブリッド建設機械。

【発明の詳細な説明】

ン、発電機、及びバッテリを備えたハイブリッド建設機 設けるセンタージョイント部で接続すべき電気配線の本 数を低減し、実際に実現可能な構成とすることができる 械に係わり、さらに詳しくは、旋回体と走行体との間に 【発明の属する技術分野】本発明は、例えば、エンジ ハイブリッド建設機械に関するものである。 20

[0002]

【従来の技術】例えば、各種建設作業・土木作業等に用 ョベルに備えられた駆動装置の被駆動部材を構成してい この走行体に旋回可能に設けた旋回体と、この旋回体に 俯仰動可能に接続され、ブーム、アーム、及びバケット を含む多関節型の作業装置(フロント装置)とを備えて いる。これら走行体、旋回体、及び作業装置は、このシ いられる建設機械の1つであるショベルは、走行体と、 30

【0003】この駆動装置は、元来、エンジン等の原動 機と、この原動機によって駆動する少なくとも1つの油 ム用袖圧シリンダ、アーム用袖圧シリンダ、バケット用 タ、及び前記旋回体を走行体に対し旋回させる旋回用油 圧ポンプと、この油圧ポンプから吐出された圧油により 圧モータを含む複数の油圧アクチュエータとを有する油 前記ブーム、アーム、バケットをそれぞれ駆動するブー 油圧シリンダ、前記走行体を走行させる走行用抽圧モー 圧方式の駆動装置として構成されていた。 40

【0004】一方、自動車の分野では、エンジンで発電 機を駆動し、その発電電力の一部で直接走行モータを駆 唱されている。この方式により、エンジンは常に効率の 動するとともに残りの電力をバッテリに蓄積し、エンジ を駆動する、いわゆるハイブリッド方式の駆動装置が提 ノのパワーが足りない時にバッテリの電力によりモータ よい状態で作動することが可能となり、省エネルギ化及 び低排気ガス化を図れるようになっている。

-2-

ල

特開2003-328397

€

【0006】そして、この従来技術では、エンジン、発電機、第1パッテリ、モータコントローラ、ブーム用電動機、アーム用電動機、バケット用電動機、旋回用電動機、ブーム用油圧ボンブ、アーム用油圧ボンブ、及びバケット用油圧ボンブを旋回体に配設するとともに、第2パッテリ及び左・右走行用電動機を走行体に配設するようになっている。

## [0000]

[発明が解決しようとする課題] 建設機械においては、 上述したように走行体に対して旋回体が旋回可能に設け られている。このため、これら走行体側と旋回体側との 相対回転を許容するために、元来の油圧駆動方式の場合 にはセンタージョイント部が設けられており、左・右走 行用油圧モータへの圧油供給に関し、油圧ポンプから制 御井装置を経て圧油が導かれる旋回体側の圧油供給配管 と左・右走行用油圧モータへ至る走行体側の圧油供給配 管とが、このセンタージョイント部を介して互いの連通 が確保されるようになっていた。

【ののの8】そして、ハイブリッド方式の駆動装置である上記従来技術においても、上記と同様に、センタージョイント部(ロータリージョイント)を設けて、走行体関と旋回体側との相対回転を許容するようになってい

【0009】しかしながら、この場合、以下のような課

【0010】すなわち、上記のようにセンタージョイント部で電気的な接続を確保しようとする場合、上記従来技術の公報中にセンタージョイント部の詳細な開示はないが、一般的には、例えば走行体側及び旋回体側のうち一方側に導電性材料からなるリング状部材を設けるとと一方側に導電性材料からなるリング状部材を設けるとと

もに、他方側にそのリング状部材に褶殺する部材(例え ばブラシ等)を設け、それぞれに当該側の電気回路を接

**<b>|**電動機、右走行用電動機、及び第2 バッテリとの間で を直接行うようになっており、通常時に第2バッテリの **坂電によって左走行用電動機及び右走行用電動機を駆動** 幾、及び第2 バッテリとの間で制御信号の授受が必要で あるため、さらにその信号線(信号ライン)が3本必要 6 本もの電気配線の接続を行うことが必須となる。この る電気パワーが大密度となり、可動接触部分が酸化しや が困難となる。また、可動按触部分の電気抵抗が高くな の結果、実際の建設機械としては、事実上実現不可能で 【0011】ここで、上記従来技術においては、旋回体 こ散けたモータコントローラと、走行体に設けた左走行 それぞれセンタージョイント部を介して駆動電流の授受 するときもモータコントローラ経由で給電を行うように なっているため、電流線(パワーライン)が3本必要と タコントローラとそれら左走行用電動機、右走行用電動 となる。すなわち、センタージョイント部において合計 ため、センタージョイント部において可動接触部分を通 すい傾向となってセンタージョイントの部品信頼性確保 なる。さらに、直接開示はされていないが、実際はモー るため大電流を流す場合にパワー損失が大きくなる。

【0012】本発明は、上記の事柄に基づいてなされたものであり、その目的は、旋回体と走行体との間に設けるセンタージョイント部で接続すべき電気配線の本数を低減し、実際に実現可能な構成とすることができるハイブリッド建設機械を提供することにある。

## [0013]

【課題を解決するための手段】(1) 上記目的を達成するために、本発明のハイブリッド建設機械は、エンジン、このエンジンで駆動される発電機、及び、少なくとも前記エンジンと前記発電機とを制御する第1制御手段を有する旋回体と、走行手段、この走行手段を駆動する 走行用電動プクチュエータ、前記発電機より充電可能でかつ前記を行用電動プクチュエータ、前記発電機より充電可能でかつ前記を行用電動プクチュエータ、前記発電機より充電可能でかつ前記を行用電動プクチュエータ、前記発電機とりなくとも前記を開、及び、前記第1制御手段を進失したなくとも前記書電手段を制御する第2制御手段を直、上部に前記旋回 体を旋回可能に搭載した走行体と、前記旋回体に俯仰動可能に設けた作業装置とを備える。

[0014]本発明においては、旋回体にエンジン及び発電機を設けるとともに第1制御手段をさらに設けてこれらを制御し、走行体に蓄電手段を設けるとともに第2制御手段をさらに設けてこれを制御する構成とし、第1制御手段と第2制御手段を連携制御させるようにする。このように、2つの制御手段で旋回体側機器と走行体側機器とを連携しつつそれぞれ分けて制御することにより、例えば、第1及び第2制御手段で連携機御して、旋

ンタージョイント部を介して走行体に設けた蓄電手段に 充電させ、その後第2制御手段のみの制御で、蓄電手段 で放電させた電流をセンタージョイント部を介さず直接 走行用電動アクチュエータへ給電することが可能とな 【0015】この結果、センタージョイント部で接続すべき電気配線を、発電機から蓄電手段へ充電するときの電流線1本と、第1制御手段と第2制御手段とが連携制御するための信号線1本との、合計2本に低減することができる。これにより、センタージョイント部可勤接触的分を通る電気パワー密度を小さくして酸化傾向を低減して部品の信頼性を向上でき、また可勤接触的分において発生する損失を低減することができるので、実際の機械として十分に実現可能な構成とすることができる。

流変換手段、及び、少なくとも前配エンジンと前記発電 【0017】本発明においては、旋回体にエンジン、発 電機、第1電流変換手段、及び第1制御手段を設け、走 を設け、第1制御手段と第2制御手段を連携制御させる 【0016】(2)上記目的を達成するために、また本 発明のハイブリッド建設機械は、エンジン、このエンジ ンで駆動される発電機、交直流変換機能を備えた第1電 機とを制御する第1制御手段を有する旋回体と、走行手 し少なくとも前記蓄電手段を制御する第2制御手段を有 行体に蓄電手段、第2電流変換手段、及び第2制御手段 ようにする。このように、2つの制御手段で旋回体側機 ることにより、例えば、第1及び第2制御手段で連携制 御して、旋回体側の発電機で発電した直流電流を第1電 流変換手段で交流電流に変換し、この交流電流を旋回体 ・走行体間のセンタージョイント部を介して走行体に設 けた第2電流変換手段で直流電流に変換した後、この直 流電流を蓄電手段に充電させることができる。また、そ の後、第2制御手段のみの制御で、蓄電手段で放電させ タ、前記発電機より充電可能でかつ前記走行用電動アク チュエータへ放電可能な蓄電手段、交直流変換機能を備 えた第2電流変換手段、及び、前記第1制御手段と連携 器と走行体側機器とを連携しつつそれぞれ分けて制御す 後、センタージョイント部を介さず直接走行用電動アク し、上部に前記旋回体を旋回可能に搭載した走行体と、 前記旋回体に俯仰動可能に設けた作業装置とを備える。 段、この走行手段を駆動する走行用電動アクチュエー た直流電流を第2電流変換手段で交流電流に変換した チュエータへ給電することが可能となる。

【0018】この結果、センタージョイント部で接続すべき電気配線を、第1電流変換手段と第2電流変換手段との間を接続する電流線1本と、第1制御手段と第2制御手段とが2連携制御するための信号線1本との、合計2本に低減することができる。これにより、センタージョイント部可動接触部分を通る電気パワー密度を小さくして酸化傾向を低減して部品の信頼性を向上でき、また可勢接触部分において発生する損失を低減することができ

るので、実際の機械として十分に実現可能な構成とする ことができる。

[0019](3)上記目的を達成するために、また本発明のハイブリッド建設機械は、エンジン、このエンジンで駆動される発電機、前記エンジンで駆動される油圧ポンプ、交直流変換機能を備えた第1億消変換手段、及び、前記土ンジンと前記第機と前記油圧ポンプと前記第1億減変換手段、全間部発電機と前配油用車段を有する庭回体と、走行手段、この走行手段を駆動する走行用電動のアクテュエータ、前記発電機と前記衛可能でかつ前記走行用電動フクチュエータ、が配可能な著電手段、対電可能でかつ前記を行用電動でクチュエータ、が配可能な蓄電手段、対記電車段、交直流変換能を備えた第2電流変換手段、放び、前記第1制御手及第2億額半五第2億額半要を有し、上部に前記旋回体を旋回可能に搭載した走行体と、前記旋回体に俯仰動可能に軽数けた作業装置とを備える。

【0020】(4)上記(2)又は(3)において、好ましくは、前記第1電流変換手段と前記第2電流変換手段とを接続する電流変換・ 段とを接続する電流線と、前記第1割御手段と前記第2割御手段と前記第2 【0021】(5)上記(4)において、さらに好ましくは、前記電流線及び前記信号線はそれぞれ、前記能回体側の部分とに分割されており、かつ、それら旋回体側の部分と走行体側の部分との相対回転を許容しつつそれら旋回体側の部分と走行体側の部分との相対分をの電気的導通を確保可能な接続手段を設ける。

[0022](6)上記(1)乃至(5)のいずれか1つにおいて、また好ましくは、前記旋回体を前記走行体に対し旋回させる旋回用電動アクチュエータを、前記発電機より給電可能に前記旋回体に設ける。

【0023】 (7) 上記(1) 乃至(5) のいずれか1 つにおいて、また好ましくは、前記旋回体を前記走行体 に対し旋回させる旋回用電動アクチュエータを、前記蓄 電手段より給電可能に前記走行体に設ける。 [0024] 例えば油圧ショベルの実際の作業バターンでは、走行の頻度は旋回の頻度よりも低い。このため、走行体側に配置する蓄電手段は走行体側の電動アクチュエータ側に放電することを前提とした場合、旋回用電動アクチュエータ他に放電さる上を前提とした場合、旋回用電動アクチュエータを拡回作側に設けると蓄電手段の放電にからなるため、せっかく充電した電力を有効活用できる場合が少なく、ハイブリッド方式本来の蓄電手段によるエネルギ効率向上効果があまり得られなくなる可能性がある。そこで本発明においては、旋回用電動アクチュエータを走行体側に設ける。これにより、エンジンの余剰動力により蓄電手段に充電した電力を高い頻度で旋回動作に有効活用できこととなり、蓄電手段によるエネルギ効率向上効果を確実に得ることができる。

【0025】(8)上記(1)乃至(7)のいずれか1 つにおいて、また好ましくは、前記第1制御手段及び前

20

回体側の発電機で発電した電流を旋回体・走行体間のセ

[0027]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面を参照しつつ説明する。

【0028】本発明の第1の実施の形態を図1~図8により説明する。本実施の形態は、ハイブリッド雑設機械の一例としてハイブリッド方式のショベルを例に取った場合の実施形態である。

10

【0029】図1は本発明のハイブリッド建設機械の第 1の実施の形態としてのショベルの全体概略構成を表す 概念的側面図であり、図2はその後面図である。

概念に別問因とあり、凶るはその後国因とある。 【0030】これも図1及び図2において、1Aはショベルの走行体、1Bは走行体1A上に旋回可能に設けた旋回体、1Cは旋回体1Bに俯仰動可能に設けた多関節型の作業装置(フロント装置)である。 【0031】また、2は原動機としてのエンジン、3は させる旋回用電動モータ、10は交流・直流変換機能や エンジン2の駆動力で駆動される発電機、5は油圧ポン プ3から吐出される油圧アクチェータ8a~c (詳細は 内に設けられ上記制御弁を操作する操作レバー、7は旋 3、発電機4、制御弁装置5、操作レバー6、主コント このエンジン2の駆動力で駆動される油圧ポンプ、4は 後述)へ供給される圧油の流れを制御する制御弁(コン トロールバルブ)を備えた制御弁装置、6は運転室1d 回体1B上の各種デバイス及び後述のサブコントローラ 12を介しショベル全体を制御する(詳細は後述)主コ ントローラ、9は旋回体1Bを走行体1Aに対して旋回 電圧・周波数等を所要に変換する機能を備えたインバー タノコンバータである。これらエンジン2、油圧ポンプ ローラ7、旋回用電動モータ9、及びインバータ/コン バータ10は旋回体1B内に配設されている。

30

[0032]作業装置1Cは、旋回体1Bに上下方向回動可能に梃支されたプーム1a、このプーム1aに回動可能に連結されたアーム1b、このアーム1bに回動可能に連結されたバケット1cから構成されており、それぞれ、油圧アクチュエータであるプーム用油圧シリンダ8a、アーム用油圧シリンダ8b、バケット用油圧シリンダ8cによって駆動される。

【のの33】図3は、本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の形態を構成する走行体及び旋回体における電流の流れ及び制御信号の流れを表す機能ブロック図である。図中、実線は電流(電力)の流れを表しており、破線は制御信号の流れを表しており、一点鎖線は圧油の流れを表している。

【0034】図3に示すように、旋回体1Bにおいて は、発電機4で発生された直流電流(電力)は、インバ

ータ/コンバータ10において交流に変像され、旋回用電動モータ9~と供給される。このインベータ/コンバータ10は、直流電流を走行体1A側のインバータ/コンパンバータ14と授受する機能も持っている。

【0035】また、エンジン2、油圧ボンブ3からの動作状態を表す信号(詳細は後述)及び操作レバー6の操作信号(電気信号)が主コントローラ7に入力されるとともにサブコントローラ12(後述)と連携するための信号の受信を行い(これにより後述のようにバッテリ13の動作状態を表す信号も主コントローラ7に入力される)、土コントローラ7はこれらに基づいてエンジン

5)、エコンドロ 2、油圧ボンプ3、制御弁装置5、発電機4、インバー ダイコンバータ10を制御するとともにサブコントロー ラ12にも連携のための制御信号を送信するようになっている(これによりサブコントローラ12を介しバッデ リ13の充放電も制御する)。

[0036] 図1及び図2に戻り、12は上記主コントローラ7と連携して走行体1A上の電動モータ15a,15b (詳細は後述)とデバイスを制御するサブコントローラ、13はバッテリ、14は交流・直流変換機能や電圧・周波数等を所要に変換する機能を備えたインバータ/コンバータ、15aは左走行用電動モータ、15bは右走行用電動モータ、15bはを指うなります。15bで駆動される駆動輸15Aと従動輸15Bとの間に巻き回された走行手段としての無限軌道履帯である。上記サブコントローラ12、バッデリ13、インバータ/コンバータ14、左・右走行用電動モータ15a,15b、及び無限軌道履幣16は走行作1

20

【0037】前述の図3に示すように、走行体1Aにおいては、インパータ/コンパータ14が旋回体18側のインパータ/コンパータ10と直流電流(電力)の接受を行い、直流を交流に変換して左・右走行用電動モータ15a,15b~電流(電力)の供給を行う機能を備えている。パッテリ13はインパータ/コンパータ14を介して充電・放電(直流)を行う。

【0038】また、サブコントローラ12は、バッテリ13の動作状態を表す信号(詳細は後述)が入力されるとともに主コントローラ1と連携するための御御信号の授受を行い、サブコントローラ12はこれらに基づいてバッテリ13及びインバータ/コンバータ14を制御するようになっている。

40

【0039】図4は、パッテリ13とインパータ/コンパータ14との走行体1Aにおける具体的な配置場所の一例を表すショベルの透視正面図である。この図4に示す例では、走行体1Aのメーンフレーム部17が中空構造となっており、電気部品であるサブコントローラ12、パッテリ13、及びインパータ/コンパータ14がその中に配置されている。

50 【0040】図1及び図2に戻り、11は、旋回体1B

メ と走行体1Aとの間に設けられた旋回装置であり、内部 に内輪及び外籍からなり走行体1Aに対し旋回体1Bを 回転自在に支持する軸受(図示せず)と、上記軸受の内 外輪いずれか一方に嚙合して旋回体1Bを旋回させる上 記旋回用電動モータ9と、旋回体1B側の電気回路と走 行体1A側の電気回路とを互いの相対変位(回転)を許 【0041】図5は、本発明のハイブリッド雄設機械の第1の実施の形態を構成する上記センタージョイント部11Aの詳細構造を表す断面図である。

容しつつ接続するセンタージョイント部11Aとを備え

10

【0042】図5及び前述の図3において、センタージョイント部11Aは、走行体1A側の上部に設けた凸部1eの径方向外周側に設けた絶縁性の材料からなる路円筒形状の絶電体23と、この絶電体23のさらに径方向外周側に設けた金属製の材料からなる路円環形状の上・下リング22a,22bと、これら上・下リング22a,22bと、これら上・下リング22a,22bと、これら上・下リング22ったた上・下ブラシ21a,21bと、これら上・下ブラシ21a,21bを径方向外周側から固定支持するように旋けをかた1bを径方向外周側から固定支持するように旋回体1B側に設けられ絶縁性の材料からなる絶電体20とを備えている。

[0043]上ブラシ21aには、旋回体1B側の主コントローラ7と走行体1A側のサブコントローラ12とを接続する信号線 (信号回路) 24が上下分割されたうちの旋回体側部分24aが接続されており、下ブラシ21bには、旋回体1B側のインバータ/コンバータ10と走行体1A側のインバータ/コンバータ14とを接続する電流線 (パワー電源線、電気回路) 25が上下分割されたうちの旋回体側部分25aが接続されている。また上リング22aには、上記信号線24のうちの走行体側部分24bが接続されている。また上リング22aには、上記信号線24のうちの走行体側部分24bが接続されており、下リング22bには、上記電流線25のうちの走行体側部分25bが接続されており、下リング22bには、上記電流線25のうちの走行体側部分25bが接続され

基本的に一定のパワー Bwcを油圧ポンプ3と発電機4

30

ジン2は、油圧ポンプ3と発電機4とを同時に駆動し、

【0044】このような構成により、旋回体1Bが走行体1Aに対し旋回運動をしても、その相対位置に関係なく、上記した上・下ブラン21a,21bと上・下リング22a,22bとの摺接構造を介し、上記信号線24aと24b、及び電流線25aと25bが常時電気的に構通するようになっている。

【0045】ここで、上記信号線24を介し主コントローラ7及びサブコントローラ12の間で送受信される信号について説明する。

【0046】もし各信号を従来のアナログ方式で伝送しようとする場合、一つの信号につき一つの信号線が必要となることから、それらの信号線を全部センタージョイント部11Aに通すとなるとセンタージョイント部11Aの構造は大変複雑になる。そこで本実施の形態においては、信号線数を1本に減らすために、各時刻の制御信号を数値にして、すべての信号を一つの2進の数値列

特開2003-328397

9

10として、一本の宿号線又は無線で精送する(いわゆるデジタルシリアル化)。図6は、このデジタルシリアル化号の構成の一個を表す図である。すなわち、図6に示す中の構成の一個を表す図である。すなわち、図6に示す

ように、主コントローラ7及びサブコントローラ12の

**間で送受信 (通信) される制御信号は、冒頭の識別部** 

(0、1、0の数字列からなる)30に続き、空白(0,0,0,0)の数字列からなる)32aを挟んで第1の信号(0と1の組合せの数字列からなる)33a、さらに空白32bを挟んで第2の信号33b、…、と直列に並び、最後に完了離別部(0が6個並んだ数字列からなる)34と職別部30bとが来て終了するようになっなる)34と職別部30bとが来て終了するようになっ

[0047]次に、以上のように構成した本発明のハイブリッド建設機械の第 $10実施の形態の動作及び作用を、図<math>7(a) \sim (a)$ 及び図8を用いて詳細に説明する、図7(a)

[0048] 図7 (a) ~ (e) は、ポンプを駆動するために必要なポンプ負荷、旋回用電動モータ9を駆動するために必要なボンプ負荷、左・右走行用電動モータ15 a, 15 bを駆動するために必要な走行負荷、それら3つを合わせた全負荷、エンジンから提供するパワー、及びメッテリへ充電されるパワーのそれぞれについて、横軸に時間 t をとり、ショベルの典型的な動作パターンごとに例示した図である。各図中、①は待機(静止)状態、②は旋回単独動作、④は極船削作業、⑤は旋回単独動作、④は極船削作業、⑥は極部積み込み作業を表している。[0049] 基本的に、図7 (e) に示すように、エン

に提供する (図7 (e) 及び図7 (a) 参照。但し後述の②重細削作業及び⑤組削積み込み作業時は除く)。
[0050] そして、例えば作業開始前の①存機(静止)状態では、いずれの油圧アクチュエータ8 a ~ c 5駆動されないことから、主コントローラ7によりボンブ3の吐出流量が例えば長小流量とされ(図7 (a) 参照)、これによってボンブ負荷Ppupmpが最小値とされ、エンジン2のパワーPengineを発電機4に優先的に提供する。これによって発電機4に発生した電気パワーに高端)Posm(=p-nengineを発電機4に優先的に高端)Posm(=p-nengineを発電機4に優先的に高端)Posm(=p-nengineを発電上に電気パワーに高端)Posm(=p-nengineを発電した電気パワーに高端)Posm(=p-nengine

及び図7 (f) 参照)

8

01 3の充電状況を常時チェックし、その状態を主コントロ は、各油圧アクチュエータ8a,8b,8cが動作しポ (但し複数のレバー) 6の操作量によって主コントローラ 噴射量を増やす指令を出しエンジン2の回転数を増大さ [0051] なお、サブコントローラ12はバッテリ1 **一ラ7に送る。そして、バッテリ13の充電状態がある** 時停止させたり、パワーを低めに調整したりする。バッ テリ13の充電状態が下限値以下に下がると、エンジン ンプ負荷Pumpが大きくなることから、操作レバー 7 はそのこと(各油圧アクチュエータ8a, 8b, 8c 上限値に超えると、主コントローラ7はエンジン2を-の駆動要求)を検知し、これに応じてエンジン2に燃料 のパワーを高めて、充電量を増やすようになっている。 [0052] その後、例えば②重掘削作業を行う場合 せてそのパワーPengineをPwcよりも増大させ る(図7 (a) 参照)。

engineをPwcに戻す(図7 (e)参照)。

ータ/コンバータ10に指令を出し、発電機4の負荷を 軽くするようにインバータ/コンバータ10の電圧又は 【0053】このときまた、主コントローラ7はインバ engineをポンプ3に優先的に提供するようにする 電流を調整し、上記増大したエンジン2のパワーP

(図7 (e))。

20

【0054】このときのインバータ/コンバータ10の 制御方法の一例を図8を用いて説明する。一般に、イン パータ/コンバータは、外部からみると可変の電圧源と る。図8において、インバータ/コンバータは、亀圧V c の可変電圧源として表されている。いま、外部電圧V EVcより小さければ、電圧源から外部に給電する役割 コンバータは電圧源に充電し、外部電圧Voが電圧源電 等価である。図8は、この等価回路を表す模式図であ oがこの電圧源電圧V c より大きい場合、インバータ/

バータ/コンバータの特性を利用して制御を行う。すな わち、エンジン2の回転速度が一定の場合、発電機4か から多いパワーが必要になる。逆にVcを低く設定すれ 【0055】図7 (a) ~ (e) に戻り、上記②重掘削 作業時において、主コントローラ7は、このようなイン と、外部電圧が電圧頒電圧V c より小さくなってインバ 発電機4は上記一定の電流を維持するためにエンジン2 ば、エンジン2は発電機4に配分するパワーをほぼ0に る。すなわち、バッテリ13への充電はほとんど行われ 5日る亀流も一定である。このため、もしインバータ/ 一タ/コンバータ10から外部に給電することとなり、 コンバータ10の可変電圧源電圧Vcを高く設定する 近くすることができ、油圧ポンプ3の駆動に集中でき ないようにすることができる(図7 (f) 参照)。

の連携制御に基づき、バッテリ13から放電させたパワ しあれば、主コントローラ7とサプコントローラ12と 【0056】なお、ポンプ負荷Pゥぃmゥに対しエンジ ン2のパワーP。ngineが一時足りような場合がも

は、操作レバー6の操作量によって主コントローラ7は Nに応じてエンジン2に燃料噴射量を通常に戻す指令を タノコンバータ10を介して発電機4に供給して発電機 - (直流) をインバータ/コンバータ14及びインバー 4を駆動し(その場合に発電機4がモータになる)、こ 【0057】次に、例えば③旋回単独動作を行う場合 そのこと (旋回用電動モータ9の駆動要求)を検知し、 れによってエンジン2を補助することも可能である。 出しエンジン2の回転数を通常に戻してパワーP

ントローラ12に走行体1Aへ流す電流を制限するよう 【0058】このときまた、主コントローラ7はサブコ ンパータ/コンパータ 1 4の入口等価電圧V c を高く設 定するように制御する。これにより、発電機4からのパ こ指令を送り、サブコントローラ12はそれによってイ ト部11Aを介し走行体1A側のインバータ/コンバー くなる。この結果、発電機4からのパワーPGENはま ワーPGENはインバータ/コンバータ 1 4に流れにく ず旋回用電動モータ 9 へと提供され、余ったパワーP タ14へと送られ、さらにバッテリ13へ充電される ir (=PGEN-Pswing) がセンタージョイン (図7(f)参照)

各油圧アクチュエータ8a,8b,8cが動作しポンプ (但し複数のレバー) 6の操作量によって主コントローラ 7 はそのこと(各油圧アクチュエータ8a, 8b, 8c の駆動要求)を検知し、上記②重掘削作業と異なりエン 【0059】一方、例えばΦ軽堀削作業を行う場合は、 負荷Ppumpが中程度となることから、操作レバー ジン2の回転数を通常程度としてそのパワーP engineをPwcとする(図7 (a) 参照)。

であることから(図7 (a) 参照)、エンジン2は余った P., として走行体1A側のインバータ/コンバータ1 策、発電機4からのパワーPGENはすべて余剰パワー 4~と送られ、バッテリ13~充電される(図1(f)参 パワーを発電機4に提供し、上記の旋回単独動作と同 【0060】このとき、ポンプ負荷P,ump<Pwc

ンバータ 10を介しインバータ/コンバータ 14 〜供給 され、インバータ/コンバータ14に供給される。イン れに連携し主コントローラ7より走行操作信号を受信し 操作レバー6(右、左走行レバー)からの走行操作信号 が主コントローラ7に入力され、主コントローラ7によ パータノコンパータ14では、主コントローラ1及びこ 旋回体 1 B で余ったパワーP : , としてインバータ/コ たサブコントローラ12の制御に基づき、上記P いと 【0061】その後、例えば⑤走行動作を行う場合は、 りポンプ3ポンプ負荷Pbupmpが最小値とされエン ジン2のパワーP。ngineを発電機4に優先的に提 **供する。これによって発電機4に発生した電気パワー** PGEN (=Pengine-Poump) は (両河)

バッテリ13を放電させて得たパワー(直流)との合計P track (=Pbattery +Ptr, 図7 (f)

用電動モータ15a, 15bを駆動する (図7 (c) 参 照)。 なお、サブコントローラ12はこのとき、走行操 作信号に応じて、左・右走行用電動モータ15a, 15 参照) をモータ15a,15bを駆動できるような周波 数と電圧の交流電流に変換し、これによって左・右走行 bの速度を制御し、ショベルの前進、後退、方向変化な どの動作を実現させる。

合、各油圧アクチュエータ8a,8b,8c及び旋回用 のことを検知し、これに応じてエンジン2に燃料噴射量 を増やす指令を出しエンジン2の回転数を増大させてそ 電動モータ9の駆動要求が出され、操作レバー(但し複 数のレバー)6の操作量によって主コントローラ7はそ 【0062】その後、例えば⑥規削積み込みを行う場 のパワーP • n g i n e を P w c よりも著しく増大(例 えば最高回転数)させる(図7 (a)参照)。

**影響する懸念がある。** 

分が発電機4を駆動しパワーPGENを発生する。この パワーPGENはまず旋回用電動モータ9〜と提供され engineのうちポンプ負荷Ppumpを差し引いた 【0063】その増大したエンジン2のパワーP swingは負の値となる(すなわちPGEN-P るが、この場合余剰パワーP;r=PGEN-P

20

のパワー(直流)が、インバータ/コンバータ14を介し するサブコントローラ12の制御により、前述のコンバ てインバータ/コンバータ10~供給され、上記エンジ ン2パワー不足分の補助として旋回用電動モータ9へ供 となる)。この場合、主コントローラ7及びこれと連携 ータインバータ10の入口等価電圧Vcを旋回用電動モ ータ9側の電圧より高くしてバッテリ13に放電を行わ せる(図7 (I)参照)。これにより、バッテリ13から s w i n g < 0 で余剰でなく不足パワー分が生じること

【0064】以上のように構成した本実施の形態によれ 給されて駆動される (図7 (b))。 ば、以下の効果を奏する。

【0065】(1)センタージョイント部における電気 紀線数低減

一ラ7で旋回体1B側の機器また走行体1A側のサブコ れぞれ分けて制御する。これにより、図3を用いて前述 低減することができる。これにより、センタージョイン 上述したように、本実施の形態では、バッテリ13を走 行体1Aに配置すると共に、旋回体1B側の主コントロ ントローラ12で走行体1A側の機器を、連携しつつそ したように、センタージョイント部11Aで接続すべき 電気配線を、インバータノコンバータ10とインバータ 25と、主コントローラ7とサブコントローラ12とが 連携制御するための1本の信号線24との、合計2本に /コンバータ14とを接続する1本の電流線(パワー線) ト部11Aの可動接触部分(上・下ブラシ21a, 21 b及び上・下リング22a,22b)を通る電気パワー

特開2003-328397 密度を小さくして酸化傾向を低減して部品の信頼性・耐 8

ができる。またセンタージョイント部11Aの構造を簡 り、実際の機械として十分に実現可能な構成とすること 素化できるので、コスト低減、故障発生の抑制等の効果 **久性を向上でき、また上記可動接触部分において発生す** る損失を低減することができるので、従来構造と異な

【0066】(2)ヒートバランス向上

した特開2001-12404号等においては、第2バ ッテリを除くモータコントローラ及び第1バッテリ等の **氰気部品は油圧部品よりも熱の影響に特に弱いが、前述** かなりの電気部品が、エンジン等の発熱源が集中したエ ンジン室内に配置されており、電気部品の性能に大きく 10

い。さらに、左・右走行用電動モータ15a,15bの 気部品が旋回体1B上のエンジンルーム1fから遠くな り、エンジン2の発熱の影響が少なくなる。また、旋回 駆動時には発熱が多くなるが、車体の運動により自然風 が発生し、冷却効果が大きくなる。これによって、電気 は、電気部品であるサブコントローラ12、パッテリ1 3、及びインバータノコンバータ14が走行体1Aのメ インフレーム部17に配置されていることにより、各電 部品のヒートバランスを大きく改良することができる。 体1 Bの下方に位置するので、太陽の直輻射を受けな 【0067】これに対し、上記本実施の形態において

ことにより、バッテリ13及びその周囲における発熱が 【0068】またバッテリ13が走行体1Aに位置する 旋回体 1 B内の熱環境を悪化させるのも防止することが

[0069] (3) 旋回体の小型化

負荷は常に変化していることから、元来の油圧ショベル 一般に、実際のショベルを操作するときには機械の作業 を前提で設計しなければならず、エンジンの大型化によ ではエンジンのスペックは負荷最大時に駆動可能なこと るある程度の旋回体の大型化は免れなかった。 30

にバッテリを導入したことにより、前述したように、作 リに蓄積にする一方、負荷が大きい時にはバッテリから パワーを引き出してエンジンの動力を補充することがで することが可能になる。ところがこのとき、元来の油圧 【0070】ハイブリッドショベルでは、駆動システム 業時に負荷が小さい時には、エンジンのパワーをバッテ き、袖圧ショベルよりスペックの小さなエンジンを選択 なる分がバッテリや電気制御装置などの部品の増加によ り相殺され、旋回体の大きさを低減する効果は得られな ショベルと同じような配置にすると、エンジンが小さく 40

【0071】そこで、本実施形態においては、現状使用 されていない走行体1Aのメインフレーム部17を有効 活用することで、前述の特開2001-12404号公 報と異なりバッテリ13を走行体1Aのみに配置するの

20

6

で、旋回体1Bの電気部品の数を低減でき、旋回体1B 全体の寸法を小さくすることができる。

【0072】本発明の第2の実施の形態を図9により説 明する。本実施の形態は、旋回用電動モータ9を走行体 1 A側に配置した実施の形態である。

**電流の流れ及び制御信号の流れを表す機能プロック図で** 【0073】図9は、本発明のハイブリッド建設機械の 第2の実施の形態を構成する走行体及び旋回体における **あり、上記第1の実施の形態における図3にほぼ相当す** 

用電動モータ9が走行体1Aに配置されており、インバ 【0074】図9に示すように、本実施の形態では旋回 -タノコンバータ14を介して電流の授受を行うように

電電流は基本的に走行体側のアクチュエータで消費する 【0075】本実施形態においては、以下のような効果 と、ブーム、アーム、バケットを用いた作業と旋回動作 の頻度が比較的高いのに対し、走行動作の頻度は比較的 低い。このため、走行体側に配置するバッテリからの放 前提とした場合、上記本発明の第1の実施の形態のよう 定の作業周期内では、走行動作があまり行われないため バッテリ13からの放電よりもバッテリ13へ充電する ケースが圧倒的に多くなる。このため、ハイブリッド方 式本来の目的であるバッテリ13によるシステムのパワ 一調整機能を有効なものとするためには、バッテリ13 がある。通常、ショベルの実際の作業パターンを見る に旋回用電動モータ9を旋回体1A側に配置すると、

て走行体1A側に配置することにより、エンジン2とバ 【0076】そこで、本実施の形態においては、旋回用 電動モータ9を走行体1B側に配置し、インバータ/コ ンバータ14を介してパワー電流の授受を行うようにす る。これにより、一定の作業周期内に走行動作があまり 行われなくても、旋回動作においてバッテリ13から放 電させた電流を利用することができるので、バッテリ1 3の充電と放電のバランスが良くなり、バッテリ13を 効率よく利用することができる。言い換えれば、走行体 1 Aと旋回体 1 Bのどちらにも配置可能な旋回用電動モ 一タ9を作業の実態に応じ上下の負荷バランスを考慮し ッテリ3を効卒良く使うことができる。

これに限られず、図10に示すように、走行体1Aの走 【0077】なお、以上の実施形態では、走行体1Aに 行フレーム部19に配置してもよい。この場合も同様の 【0078】また、以上においては、ブーム1a、アー おいて電気部品をメインフレーム部17に配置したが、

クチュエータとしてもよい。この場合はいわゆる電動シ ョベルとなり、油圧ポンプ3及び制御弁装置5は不要と 動アクチュエータにより駆動してもよい(全部を電動ア なる)。この場合も、同様の効果を得る。

して油圧ショベルを例にとって説明したが、これに限ら 【0079】さらに、以上においては、建設機械の例と れず、走行体に旋回体が設けられかつ旋回体に作業装置 が設けられるものであれば他の建設機械、例えばクロー ラクレーン等に対しても適用でき、この場合も同様の効 果を得る。

[0800]

【発明の効果】本発明によれば、旋回体と走行体との間 に設けるセンタージョイント部で接続すべき電気配線の 本教を低減し、実際に実現可能な構成とすることができ

【図1】本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の 形態としてのショベルの全体概略構成を表す概念的側面 [図面の簡単な説明]

【図2】本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の 形態としてのショベルの全体概略構成を表す概念的後面 20

図である。

図である。

【図3】本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の **杉態を構成する走行体及び旋回体における電流の流れ及** び制御信号の流れを表す機能ブロック図である。

[図4] 本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の 8 糖皮糖成するバッテリとインバータ/コンバータとの 走行体における具体的な配置場所の一例を表すショベル

【図5】 本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の 形態を構成するセンタージョイント部の詳細構造を表す の透視正面図である。 新面図である。

30

の容量を大型化するか、バッテリ13から旋回体1B側

へ頻繁に給電する必要が生じる。

【図6】デジタルシリアル信号の構成の一例を表す図で

【図1】本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の

荷、左・右走行用電動モータを駆動するために必要な走 行負荷、それら3つを合わせた全負荷、エンジンから提 **杉能を構成するポンプを駆動するために必要なポンプ負** 供するパワー、及びバッテリへ充電されるパワーのそれ 荷、旋回用電動モータを駆動するために必要な旋回負

[図8] 本発明のハイブリッド建設機械の第1の実施の が能を構成する等価回路を表す模式図である。 な動作パターンごとに例示した図である。

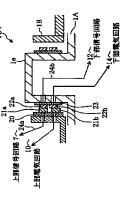
ぞれについて、横軸に時間もをとり、ショベルの典型的

40

【図9】本発明のハイブリッド建設機械の第2の実施の %態を構成する走行体及び旋回体における電流の流れ及 び制御信号の流れを表す機能ブロック図である。 【図10】本発明のハイブリッド建設機械の実施の形態 としてのショベルにおいて、電気部品を走行フレーム部 に配置した変形例を表す模式側面図である。

特開2003-328397 インバータ/コンバータ(第2電流変換 左走行用電動モータ(走行用電動アクチ 右走行用電動モータ(走行用電動アクチ 無限軌道履帯 (走行手段) トブラシ (接続部材) 上リング (接続部材) トリング (接続部材) Lブラン (接続部材) 信号線 電流線 22-4) ュエータ) 15b 15a 2 1 a 2 1 b 2 2 a 2 2 b 16 9 91 旋回用電動モータ(旋回用電動アクチュ ・ンバータ/コンバータ (第1電流変換 サブコントローラ (第2制御手段) 主コントローラ (第1制御手段) バッテリ (蓄電手段) 17 作業装置 H ソジン 旋回体 発電機 [符号の説明] エータ) 手段) 1 C 0 1 B

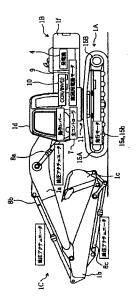
¥. }



[図5]

[⊠1]

[図2]

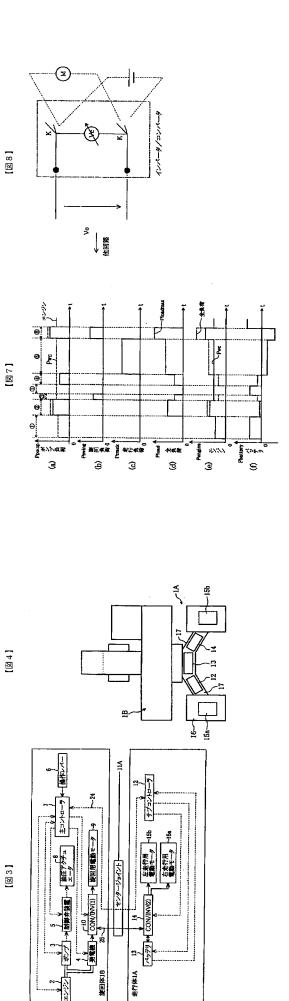


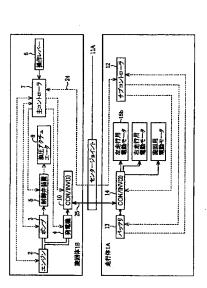
20

が、これに限られず、それらのうち少なくとも1つを電

ム1 b、バケット1 c についてはすべて油圧アクチュエ

一タ8a ~ cで駆動される場合を例にとって説明した





[6区]

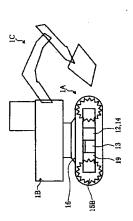
30a 3.2a 3.3a 3.2b 3.3b 3.4 30b 3.4 3

[図8]

--

-12-

[図10]



フロントページの続き

(72)発明者 落合 正已 茨城県土浦市神立町650番地 日立建機株 式会社土浦工場内

茨城県土浦市神立町650番地 日立建機株 (72)発明者 精谷 博嗣

式会社土浦工場内 Fターム(参考) 20003 AA01 BA05 BA08 CA03 CA10 DA04

-13-